## PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

58-057019

(43)Date of publication of application: 05.04.1983

(51)Int.Cl.

F02B 29/00 F02B 33/00 F02B 33/36

(21)Application number: 56-154439

(22)Date of filing: 28.09.1981

(71)Applicant: MAZDA MOTOR CORP

(72)Inventor: TADOKORO ASAO

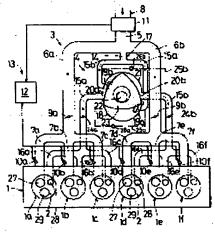
OKIMOTO HARUO MATSUDA IKUO

## (54) SUPERCHARGE DEVICE OF MULTI-CYLINDER ENGINE

#### (57)Abstract:

PURPOSE: To efficiently distribute supercharged air to each cylinder, by constituting a supercharger with a compound positive displacement pump having plural delivery ports, connecting each delivery port to a different cylinder through respectively independent auxiliary intake system and preventing a supercharge

CONSTITUTION: In case of application to a 6-cylinder engine, an intake system is constituted by main and auxiliary intake systems 3, 4, and the auxiliary intake system 4 is formed by equipping a manifold passage 14, the upstream end of which is communicated to a place in the vicinity of the downstream branch part of a manifold passage 5 in a main intake passage 8 of the main intake system 3. Branch passages 15a, 15b are divided from the manifold passage 14, and a supercharger 18, consisting of a compound positive displacement pump, is arranged across these passages 15a, 15b. Then upstream and downstream sides of the branch passages 15a, 15b are connected to intake ports 19a, 19b and delivery ports 20a, 20b provided in symmetrical positions of the supercharger 18. Further downstream ends of the branch passage 15a, 15b are connected to each cylinder 1aW1f through each independent branch passage 16a-16f.



# **LEGAL STATUS**

[Date of request for examination]

[Date of sending the examiner's decision of rejection]

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration]

[Date of final disposal for application]

[Patent number]

[Date of registration]

[Number of appeal against examiner's decision of rejection]

Date of requesting appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of extinction of right]

Copyright (C): 1998,2003 Japan Patent Office

### (9) 日本国特許庁 (JP)

**⑩特許出顧公開** 

# ⑫公開特許公報(A)

昭58-57019

⊕Int. Cl.3

識別記号

庁内整理番号 6657—3G **49公開 昭和58年(1983)4月5日** 

F 02 B 29/00 33/00 33/36

6657—3G 6657—3G 6657—3G

発明の数 1 審査請求 未請求

(全 6 頁)

#### ◇多気筒エンジンノ過給装置

②特 顧 昭56--154439

②出 顧 昭56(1981)9月28日

②発明 者 田所朝雄

広島県安芸郡府中町新地3番1

号東洋工業株式会社内

仍発 明 者 沖本晴男

広島県安芸郡府中町新地3番1

号東洋工業株式会社内

> 広島県安芸郡府中町新地3番1 号東洋工業株式会社内

の出 願 人 東洋工業株式会社

広島県安芸郡府中町新地3番1

号

四代 理 人 弁理士 前田弘

月 細

#### 1. 発明の名称

多気筒エンジンの温齢装置

#### 2. 特許請求の範囲

#### 3. 発明の詳細な説明

本祭明は、多気筒エンジンの造動装置に関し、

特に新気を自然吸入させる主吸気系と、過齢気を 供給する補助限気系とを備えた多気筒エンジンの 温齢故療に関するものである。

従来より、エンジンの過齢装置として、エンジンの単一の吸気系にターが過齢機を備えて、エンジンに吸気を適給することによりエンジンの出力性能を向上させるようにしたものは知られている。しかし、このターが適齢方式では、排気流により回転するタービンによつてプロアを駆動し、数プロアにより吸気過齢を行うものであるため、特にエンジンの低回転域では排気度の減少により適齢不足が生じ、出力性能の向上を十分に図り得ないとともに、応答性が悪いという問題があつた。

そのため、従来、例えば特別昭65-69723号 公報に開示されているように、エンジンの数気系 を主鉄気系と補助数気系とにより構成するととも に、上記補助数気系に退給機を数け、上記主吸気 系から新気をエンジンに供給するのに加えて、所 定のタイミングで(すなわち少なくともエンジン の圧動行程において)上記補助数気系から退給気 をエンジンに供給するようにして、エンジンによって駆動される退舶機により、エンジンの低回転 域においても退輸不足を生じることなく、広答性 良く吸気過齢を行い得るようにしたいわゆる部分 退輸方式のものが提案されている。

しかるに、このような部分通給方式を多気筒エンジンに採用した場合、上記提示した公報に開示されているように、1つの通給機により該適給機からの通給気を各々独立分岐した特別吸気系を介して各気筒に供給するようにすると、4気筒、6気筒・等、気筒数が増加するに使つて通給機の回転数を増大させる必要があり、通給機の耐久性の点で問題があった。

さらに、このような部分退給方式にかいては、 退給機として容積型ポンプを使用すると、飲容積 型過給機が退給気を吐出するときと吐出しないと きとで圧力変化が生じ、過給駅動が生じる。その ため、上記容積型過給機の逸給気吐出タイミング とエンジン側の退給タイミング(少なくともエン ジンの圧縮行程時)とが常に対応しないと、退給 気がエンジンに効率良く供給されるときとそうで ないときとが生じ、エンジン回転当りの過齢変動 が生じる。その結果、本来の過齢効果が十分に発 揮され得ないという問題がある。

そとで、本発明は斯かる諸点に鑑みてなされた。 ものであり、上記のような部分過給方式の多気筒 エンジンの過齢装置において、過給機を複数の吐 出口を有する複金容積型ポンプにより構成すると ともに、上配各吐出口を各々独立した補助吸気系 を介して異なる気筒に連結する一方、少なくとも エンジンの圧縮行程において上記各吐出口から造っ 給気を吐出するように各吐出口の過齢気吐出タイ ミングを各気筒の作動行程に同期させるようにす。 るととにより、気筒敷の増加に従つて通給機の回 転数を増大させる必要がなく、過齢機の耐久性の 向上を図りつつ、過給変動を防止して、各気情へ の通輸気の分配を効率良くかつ確実に行りととが でき、補助吸気系による退給効果を有効に発揮で **きるようにした多気筒エンジンの過給装置を提供** せんとするものである。

以下、本発明を図面に示す実施例に基づいて詳 細に説明する。

第1回は本発明を6気筒エンジンに適用した例 を示し、1は第1~第5気筒16~11を有する 8 気筒エンジン、 2 は各気筒1a~11の燃焼室 で、第1気筒1m→#4気筒1c→第2気筒1b →第6気筒11→第3気筒10→第5気筒10の 服序で点火される。ろかよび4はそれぞれエンジ ン1の仮気系を構成する主吸気系および補助吸気 系である。上記主張気采るは、上疣路がエアクリ ーナ(図示せず)に接続された集合通路5と、該 集合道路5の下流端から2つに分岐した第1かよ び第2群分岐通路も8、も2と、該第2群分岐通 路6mの下流増から3つに分岐し各々独立して網 1~第5気筒1m~1 cの各燃焼金2 K連通する 第1~第3独立分註通路78~7cと、上記第2. 群分岐遠略 6 Dの下流端から3 つに分岐し各々独 立して第4~第6気筒14~11の各船铣室2に 遠通する第4~第6独立分鉄通路74~71とか らなる主張気通路&によつて構成されている。紋

主政気通路8の各群分肢通路6m,60には、ア、 クセルペメル(図示せず)と連動し、各群分岐通 路6m,6Dからエンジン1に供給される吸気量 を制御する主絞り弁9 a, 9 bが配設されている。 また、主吸気通路8の各独立分岐通路7年~7年 には燃料噴射弁10a~10±が、また主象気通 路8の集合通路5には全吸入空気量を検出するエ アフローメータ11がそれぞれ配設され、鉄エア フローメータ11の検出信号は、上記各燃料噴射 弁10a~10ェからの燃料噴射量を制御する燃 料噴射制御回路12化入力されており、よつてエ ンツン1の吸入空気量に応じた量の燃料を各燃料 噴射弁10m~10まから均等噴射し、各独立分 **鼓通路フェ~フェを介して各気筒1ェ~1ェに分** 散供給するようにした総料噴射式の燃料供給装置 13を構成している。

一方、上記補助吸気系4は、上流端が上記主吸 気温略8の集合通路5下流分較部付近に達通する 集合通路14と、放集合通路14の下流端から2 つに分岐した第14よび第2部分較通路15c。

特闘昭58- 57019(3)

15Dと、該第1群分骸通路15mの下流端から 3つに分岐し各々独立して第1~第3気筒10~ 1cの各燃焼塞2に連通する第1~第3跛立分肢 通路16a~16cと、上記第2群分岐通路15 bの下流端から3つに分岐し各々改立して額 6~ 第6気筒14~11の各燃焼出2に連通する第4 ~第6独立分岐通路164~161とからなる補 助俠気通路17によつて構成されている。該補助 吸気通路 1 7 化は阿許分岐通路 1 5 a , 1 5 b 化 跨つて過給機18が配散されている。鉄過給機1 8は、例えばロータリピストン型ポンプよりなる 複요容積超ポンプにより構成され、第1および携 2 吸入口19 8, 19 8と第1および第2吐出口 20a, 20bをそれぞれ対称位置に有するトロ· コイド状のケーシング21内を、エンジン1によ つて収削される偏心軸22の回転に伴い三角形状 のロータ23が遊星回転運動してポンプ作用を行 うものであり、上記第1扱人口19 a および餌1 吐出口20mがそれぞれ第1群分肢通路15mの 上沈何かよび下沈側に送通されており、また上記 据8級入口19トかよび第2吐出口20トがそれ ぞれ第2前分岐過路150の上流側をよび下流側 に連通されており、よつて各吐出口20 a, 20 D は補助鉄気通路 1 7 の各鉄立分鉄通路 1 6. k ~ 161を介して異なる各気筒18~11に連結さ れている。さらに、上記補助表気通路17の各群 分鉄通路15m,15mの通給機18下流には、 上記主奴り分9m,9Dと連動され、主依り弁9 a,9Dが設定開産に開かれるまでは、すなわち エンジンの設定負荷以下のときには閉作動したま まて、主絞り弁94,90が設定陽度以上に開か れると、すなわちエンジンが設定負荷以上になる と開作動する補助絞り弁24m,24 D が配設さ れており、敵補助絞り弁24m,240が既作動 するエンジンの設定負荷以上のとき、通輸機18 の各吐出口20m、20mからの過齢気を補助吸 気通路17を介して名気筒1a~11に供給する ようにしている。

また、上記補助級気通路17の各群分岐通路1 5a.150には、それぞれ、一幅が群分岐通路

15 a、15 bの過給機18下硫で補助紋り弁24 a、24 b上流に閉口し、他塊が群分紋通路15 a、15 bの過給機18上流に閉口して該過給機18をパイパスするパイパス通路25 a、25 bが飲けられ、餃各パイパス通路25 a、25 b にはリリーフ弁26 a、26 b が介設されてかり、過給機18下硫の群分紋通路15 a、15 b の圧力(過給圧)が設定圧以上になると、上記リリーフ弁26 a、26 b の関作動によりその圧力をパイパス通路25 a、25 b を介して過給機18上流の群分紋通路15 a、15 b に追がして、上記 過給圧を設定圧に保持するようにしている。

さられ、上記主吸気通路 8 の各独立分岐通路 7 a ~ 7 f の機構 2 2 への開口部には各々主吸気弁 2 7 が配設され、また上記補助吸気通路 1 7 の各 独立分岐通路 1 6 a ~ 1 6 f の機構 室 2 への開口部には各々補助吸気弁 2 8 が配設されており、各 気筒 1 a ~ 1 f にかける両吸気弁 2 7 , 2 8 のパルプタイミングは、第8 図に示すように、主吸気弁 2 7 の開弁 幹期 すなわも吸気行程 後半から圧縮

行程にかけて補助医気弁28が一部オーバラップして開くよりに設定されている。尚、補助医気通路17から主要気通路8への過給気の遊廃を防止する点からは、オーバラップさせずに主致気弁27の開弁後、すなわら圧縮行程において補助吸気弁28を開くように設定することが好ましい。また、29は各気値1 = ~1 の微鏡窗2の排気通路(図示せず)関口部に配設された排気弁である。

以上により、エンツンの設定負荷以下では、主 吸気系3 (主吸気通路8)から新気としての混合 気を自然吸入によりエンツン1 (第1~第6気筒 1 a~1 f)に供給する一方、エンツンの設定負 荷以上では、主吸気系3からの新気に加えて所定 のタイミング (少なくともエンツンの圧縮行程) にかいて補助吸気系4 (補助吸気通路17)から 過齢機18により過齢気としての加圧空気をエン ツン1 (第1~第6気筒1a~1f)に供給する ようにしたいわゆる部分退船システムが構成され ている。

そして、本発明の特徴として、上記第1~第6

さらに、上記過給機18は、第8図に示すように、例えば6サイクルエンジンの場合エンジン回転に対し傷心軸22が2:3の割合で回転して、 放過約機18の第1吐出口20mからの過給気吐 出タイミングが第1~第3気筒1m~1cの各補 助扱気弁28の開弁タイミング(第8図中、一点 鎖線で表示する範囲。尚、実績で表示した範囲は

一方、エンジンが設定負荷以上の過給時代は、 各気筒1 a ~1 f の燃焼室 2 内において、主吸気 通路 8 からの新気 (混合気) に対し、補助扱気通 路 1 7 から過齢気 (加圧空気) が応答性良く過齢 されるので、過齢不足を生じるととがなく、良好 な出力性能が得られる。

その際、過給機18が第1かよび第2吐出口20a,20bを有する複座容積型ポンプにより構成され、かつ各吐出口20a,20bが各々独立した補助吸気通路17の第1~第6独立分敍通路16a~16で第6気気制 1 a~1 で連結されて、各気制1 a~1 での機構をである。 過給気が分配供給されるので、上配過給機18の回転数は単率容和をである。 で成分、本例の加きの気能数でよく、気筒数の増加に使うながない。 気筒エンジン並みの回転数でよく、気筒数の増加に使って過給機18の回転数をでよる。 必要がなく、よつて過給機18の耐久性を向上させることができる。

さらに、上記過給機18の第1⇒よび第2吐出

主級気弁27の関弁タイミングである。)と同期するように、好きしくは常に合致するように設定されてかり、少なくとも第1~第3気筒1 a~1 c の各々の圧縮行程にかいて上記第1吐出口20 aから過齢気を常に対応して吐出するようにでいる。また、上記過齢機18の第2吐出口20 aからの過齢気吐出タイミングが第4~第5公式の関介を引きなりに設定されてかり、少なくとも第4~第6気に対応されてかり、少なくとも第4~第6気に対応して止出するようになされている。

したがつて、上記実施例においては、エンジンが設定負荷以下の非過給時には、補助吸気通路17からの過給気(加圧空気)の供給は行われず、第1~第0気間1c~11の各燃焼室2内には主販気通路8からの新気(混合気)のみが供給されるので、通常のエンジンと同様に良好なエンジン性能を確保するととができる。

口20a, 20.0からの過給気吐出タイミングが 第1~第6気情1a~1 1の作動行程である構助 吸気弁28の開弁タイミングと同期して、少なく とも各気筒1a~11の圧縮行程において上記各 吐出口20a, 20 Dから過給気が常に対応して 吐出されるので、容積型過給機18の過給脈動に よる各気筒1a~11の過給変動が防止され、各 気筒1a~11への過給気の分配が常に効率よく かつ確実に行われるととになり、よつて補助吸気 系4による過給効果が有効に発揮され、過給時の 出力性能をより一層向上させることができる。

また、上記実施例の如き 6 気筒エンジン1 の場合には、点火収序が連続しない第1 ~第3 気筒1 a~1 c 群と第4 ~第6 気筒1 a~1 c 群との2 グループに分けることができ、放第1~第3 気筒1 a~1 c 群に対しては過給機1 8 の第1 吐口20 a から過給気が供給され、第4~第6 気筒1 d~1 f 群に対しては第2 吐出口20 b から過給気が供給されるので、第3 図に示す如く気筒1 a~1 f 間にかける過給干渉、すなわち補助吸気弁

2 B の開弁タイミングがオーパラップする気筒間 での過給気の引き合い化より生する過給効率の低 下が防止され、過絶効果を一層向上させるととが できる利点を有する。

尚、本発明は上記実施例に限定されるものでは なく、その伽種々の変形例をも包含するものであ る。例えば、上記実施例では、第1~第6気筒1 B~11の過輪タイミングを補助鉄気弁28の開 弁タイミングで制御し、該補助吸気弁28の開弁 タイミングに退給機18の第1および第2吐出口 20a.20Dからの過給気吐出タイミングを同 期させるようにしたが、上記補助吸気弁28の閉 弁タイミングを拡大して補助吸気弁28のパルプ リフト量を増大させる一方、上記過輸機18の各 吐出口20m,20Dからの過齢気吐出タイミン グによつて各気筒1B~11の過齢タイミングを **決めるようにしてもよい。この場合、補助吸気弁** 28のパルプリフト量の増大により過給時の過給 抵抗が減少して、過齢効果をより一層向上させる ことができるとどもに、補助吸気弁28が逆疣防 止弁としての機能だけでよく、その動弁機構の簡 略化を図ることができる。

また、上記実施例では、6気筒エンジンに適用した例について述べたが、本発明はその他の多気筒エンジンに対しても適用可能であるのは勿論であるが、上述の如く6気筒エンジンの場合には退給干渉を防止できるので好適である。また、過給根18として2つの吐出口20a、20bを有する複字容積型ポンプよりなるものにつばべたが、3つ以上の吐出口を有する複字容積型ポンプを採用してもよく、また、ロータリビストン型ポンプの他、ペーン型ポンプ等の各種の複寫容積型ポンプを使用してもよい。

さらに、上記実施例では、主吸気系をに設ける 燃料供舶装置13として燃料噴射方式のものにつ いて述べたが、本発明は気化器方式のものにも適 用可能である。しかし、この気化器方式の場合、 吸入空気流によるペンチュリ負圧により燃料を吸 引する関係上、全吸入空気が流れる主吸気通路8 の補助吸気通路17上流鏡間口部よりも上流の位

度に気化器を設ける必要があり、そのため、燃料が補助吸気適略17の過給機18に低入して該道 給機18を所損する嫌いがあるので、上記実施例 の知き燃料噴射方式に好適である。また、燃料供 給装置13 社主吸気系3と共に補助吸気系4にも 設けてもよい。

さらにまた、上記実施例では、過給機18をエンソン1により常時駆動して、非過給域では過給 気をリリーフするようにしたが、クラッチ手段を 用いて過給域でのみ過給機18を駆動させるよう にしてもよく、駆動損失の低減化の点で有利である。

以上説明したように、本発明によれば、部分過給方式の多気筒エンジンの退給装置において、退給機を複数の吐出口を有する複宝容積型ポンプにより構成するとともに、上配各吐出口を各々独立した補助吸気系を介して異なる気筒に連給する一方、少なくとも各気筒の圧縮行程において上配各吐出口の過給気吐出タイミングを各気筒の作動行程に同の過給気吐出タイミングを各気筒の作動行程に同

期させるようにしたので、気筒数の増加に件い過給機の回転数を増大させる必要がなく、過給機の耐気を増大させる必要がなく、過給機の耐久性の向上を図ることができるとともに、各気筒への過給気の分配を効率良くかつ確実に行うことができ、過給域での補助吸気系による過給効果を有効に発揮させて過給時の出力性能の向上を一層図ることができるものである。

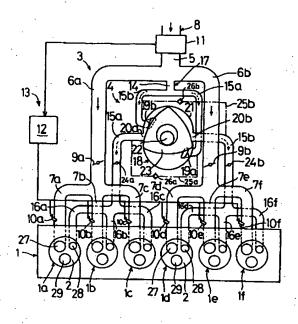
#### 4. 図面の簡単を説明

図面は本発明の実施例を示し、第1図は6気筒 エンジンの適用例を示す全体概略構成図、第2図 は6気筒エンジンにおける各気筒の主かよび補助 吸気弁の開弁タイミングと確宜容積型過給機の各 吐出口の過給気吐出タイミングとの関係を示す説 明図である。

1・エンシン、1 a~1 x · 気筒、2・・焼傷室、5・主吸気系、4・補助吸気系、8・主吸気適路、9 a, 9 b・・主放り弁、15・燃料供給袋罐、17・補助吸気通路、18・退給機、19 a, 19 b・・吸入口、20 a, 20 b・・吐出口、24 a, 24 b・・補助絞り弁、27・主吸気弁、28・・補

第1図

等許出版人 東洋工業株式会社 高ラ 動物 では五子 では、 では、 代理 人 前 田 弘 いにごご



第2回

